# METHOD FOR FORMING INSULATING FILM AND DEVICE THEREFOR

Publication number: JP2001148381 (A)

Publication date: 2001-05-29

Inventor(s): NAKAMURA MOTOSHI: TADA YOSHIHIDE: IMAI MASAYUKI: SUEMURA ASAMI:

HISHIYA SHINGO

Applicant(s): TOKYO ELECTRON LTD

Classification:

: H01L21/31; H01L21/316; H01L21/318; H01L21/324; H01L21/02; (IPC1-

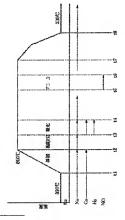
7): H01L21/316

Application number: JP20000271569 20000907

Priority number(s): JP20000271569 20000907; JP19990253348 19990907

### Abstract of JP 2001148381 (A)

PROBLEM TO BE SOLVED: To obtain an excellent electric characteristic by reducing accumulation of thermal hysteresis in an insulating film when the insulating film is produced by oxidizing a silicon layer. SOLUTION: A wafer with a silicon layer is transferred to a vertical heat treating furnace, a processing atmosphere is generated, for example, at 850 deg.C, and a silicon oxide film is formed, for example, by means of wet oxidation with steam. Then heat treatment (anneal process) is performed with the wafer arranged in the heat treating furnace under a processing atmosphere, for example, at 850 deg.C while introducing an N2O gas for a predetermined period of time.



Data supplied from the esp@cenet database - Worldwide

### (19)日本国特許庁 (JP)

# (12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号 特開2001-148381 (P2001-148381A)

(43)公開日 平成13年5月29日(2001.5.29)

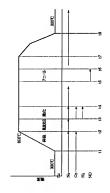
(51) Int.Cl.7	<b>歳</b> 別紀号	FI		テーマコート*(参考)	
H 0 1 L 21/316		H01L 2	1/316	S	
				P	
21/31		2	1/31	E	
21/318		21/318		С	
21/324		2	21/324 Z		
		客查請求	未請求 請求項	の数5 OL (全	8 頁)
(21)出願番号	特職2000-271569(P2000-271569)	(71)出職人	. 000219967		
		東京エレクトロン株式会社			
(22) 出顧日	平成12年9月7日(2000.9.7)	東京都港区赤坂5丁目3番6号			
		(72)発明者	中村 瀬志		
(31)優先権主張番号	特顯平11-253348	山梨県蓝崎市穂坂町三ツ沢650番地 東京			
(32) 優先日	平成11年9月7日(1999.9.7)		エレクトロン株	式会社内	
(33) 優先権主張国	日本 (JP)	(72)発明者	多田 吉秀		
			山梨県韮崎市穂	坂町三ツ沢650番地	東京
			エレクトロン株	式会社内	
		(74)代理人	100091513		
			弁理士 井上	使夫	
			最終頁に続く		

### (54) 【発明の名称】 絶縁膜の形成方法及びその装置

#### (FR) FRESH

【課題】 シリコン層を酸化処理して絶縁膜を得るにあたって、絶縁膜の熱履歴の累積を抑え、良好な電気的特性を得ること。

【解決手段】 シリコン層を備えたウエハを縦型熱処理 炉内に搬入し、例えば850での処理契照残を形成する シ北に、水蒸気を用いないわめるウェット酸化にあり シリコン酸化原を形成する。水いで当該熱処理炉内にウエ 小を値いたまま削えば850での処理が原立下一酸化 一室裏ガスを供給しながら所定時間熱処理(アニール処 理)を行う。ウェット酸化処理により結縁膜中に水果が 取り込まれ、また一能化二架まを用いたことにより が取り込まれ、また一能化二架素を用いたことにより シリコン酸化限との界面のダングリングボンドが禁喘 とシリコン酸化限との界面のダングリングボンドが禁喘 し、電気の特性が向上する。



#### 【特許請求の範囲】

【請求項1】 シリコン層を備えた基板を反応容器内に 搬入する工程と、

前記反応容器を加熱雰囲気にし、反応容器内に水蒸気を 含む酸化性ガスを供給して前記シリコン層の表面を酸化 し、シリコン酸化膜を形成する第1の処理工程と、

この第1の処理工程の後、前記反応容器内を加熱雰囲気 にしたまま、反応容器内に一般化窒素ガスを供給して基 板の表前節をアニールする第2の処理工程と、を含むこ とを特徴とする輪線膜の形成方法。

【請求項2】 第2の処理工程における処理温度は80 0度以上、950度以下であることを特徴とする請求項 1記載の絶縁膜の形成方法。

【請求項3】 第1の処理工程では、水蒸気の供給と共 に不活性ガスを供給することを特徴とする請求項1また は2記載の絶縁膜の形成方法。

【請求項4】 不活性ガスは窒素ガスであり、第1の処理工程における処理温度は950度以下であることを特徴とする請求項3記載の絶縁膜の形成方法。

【請求項5】 基板を反応容器内に搬入し、基板の表面 20 に露出するシリコン層上にシリコン酸窒化物を含む絶縁 膜を形成する装置において、

前記反応容器内の雰囲気を加熱するための加熱手段と、 前記反応容器内に水蒸気を含む酸化性ガスを供給するた めの第1のガス供給手段と、

前記反応容器内に一酸化窒素ガスを供給するための第2 のガス供給手段と、

前記反応容器内を損空排気するための真空排気手段と、 前記反応容器を加索雰囲気にし、反応容器内に水蒸気を 含む酸性性ガスを供給して前応基板のシリコン層の表面 36 を酸化し、シリコン酸化膜を形成すると対に、縁いて前 記反応容器内を加索雰囲気にしたまま、反応容器内に一 酸化窒素ガスを供給して基板の表面部をアニールするよ うに前起加熱手段、第1のガス供給手段、第2のガス供 給手段及び真空排火手段を削削する制御部と、を備えた ことを特徴とする極縁段の形式を疑

【発明の詳細な説明】 【0001】本発明は、絶縁機を形成する方法及び装置

に関する。

### [0002]

【発明の属する技術分野】半導体デバイスの機能化に作い、それに用いられる絶縁機能は傾のSFETの一ト酸化膜等は薄膜化する傾向にある。一般にシリコン酸化限 (51 0 1 2 回)。 は関助が博くなるに変い効用が縁が、自乗の増大、最好発験破壊特性・ランジスを特性などの電気的特性の身化が起こりやすくなる。また後熱処理工程時に、ド・ポリシリコン電極からのドーパントであるボロン (5) の突き抜けなどの問題が発生する。このように電気的特性が劣化する理由は、酸化膜と下地のシリコン側をとの開起が発生する。このように電気的特性が劣化する理由は、酸化膜と下地のシリコン側をとの開起が発生する。

存在し、このダングリングボンドが機化間の電気的限質 に大きく関係していると考えられる。このためシリコン (S 1) 臓の最初を機化処理して酸化量を形成した後、 高温下かつ窒素(N2) ガス雰囲気あるいは窒素ガスと アンニーアガスとの混合ガス雰囲気でアニルすること により膜質を必算する手法が検討されている。

2

【0003】また特開平5-251428号公報(特許第2793416号)には、シリコン基板を枚葉式の反 応炉内に搬入し、乾燥した酸素ガス(02ガス)を流し ながらシリコン基板を1000℃まで加熱して酸化処理

ながらシリコン基板を1000でまで加熱して酸化処理 を行い、核いてシリコン基板を1000でに維持したま ま酸素ガスから一酸化溶素ガス (N20ガス) に切り替 え、シリコン酸化限を空化してシリコン酸空化膜に変え る手法が配載されている。

#### [0004]

【発明が解決しようとする課題】しかしながらシリコン 酸化膜を形成した後窪素ガス雰囲気あるいは窪素ガスと アンモニアガスとの混合ガス雰囲気でアニールする方法 は、電気的特性の改善を行うには例えば1000℃以上 もの高温にしなければならないので、腹に対して熱根配 の累積(サーマルバジェット)が懸念される。また特別 平5-251428号公報の方法は、やはり1000℃ 程度の憲温下でアニールしているので回様の問題がある し、薄厚がすること自体原理となる問題がある

【0005】本発明は、このような事情の下になされた ものであり、その目的は、熱層歴の累積を抑え、良好な 電気的特性が得られる絶縁膜の形成方法及びその装置を 提供することにある。

#### [0006]

【観閲を解決するための手段】 本界明の絶縁膜の形成方 注は、シリコン層を備えた幕板を反応容器内に拠入する 工程と、前部反応容器を加熱雰囲気にし、反応容器内に 水蒸気を含む酸化性ガスを供給して前記シリコン層の表 に、の第1の処理工程と、この第1の処理工程 と、この第1の処理工程の後、前記反応容器内を加熱雰 囲気にしたまま、反応容器内に一般化窒素ガスを供給し で着板の表面能をアニールする第2の処理工程における 処理程度は800度以上、950度以下であることが好ましい。

【0007】この発明によれば、水蒸気により酸化処理を行なっているためシリコン酸化順中及び下地のシリコンシ酸との外面に水素が入り込み、また続いて一酸化窒素ガス等四気で窒化処理(熱処理)を行なっているため前記界面に窒素が入り込み、この結果ダングリングボンドが水素や、一酸化窒素ガスの窒素により終端して少なくなり、電気的特性が向上する。また上述の方法を実施す

るボロン(B) の突き抜けたどの問題が発生する。この ように電気的特性が劣化する理由は、酸化膜と下地のシ リコン機との腎臓に未結合手 (ダングリングボンド) が 50 を含む棒機膜を形成する装置において、前記反な容器内 の雰囲気を加熱するための加熱手段と、前記反応容器外 に水蒸気を含む酸化性ガスを供給するための第1のガス 供給手段と、前記反応容器内に一酸化変素ガスを供給す なための第2のガス供給手段と、前記反応容器や加熱雰囲気にし、反応容器内に小蒸気を含む酸化性ガスを供給 して前記基係のシリコン層の表面を酸化し、シリコン酸 化腰を形成すると共に、続いて前記反応容器内を加熱雰囲気にしたまま、反応容器内に一酸化変素ガスを供給 で基板の表面部をアニールするように前記加熱手段、第 1のガス供給手段と、第2のガス供給手段及び真空排気に 段を制御する制御配と、を備えたことを特徴とする。

[0008] 【努卵の実施の形態】以下に本発明に係る絶縁瞬の形成 方法の実施の形態について説明するが、先ずこの実施の 形態で用いられる絶縁膜形成凝腫に相当する凝型熱処理 装羅について図。及び図 2を参照しなから剛単になっ は、この装置は縦型熱処理炉1と、保持具であるウエ ハボート2と、このウエハボート2を昇降させるボート エレベータ3とを組まれる。

【0009】 縦型熱処理炉1は、例えば石英よりなる反 応容器をなす二重構造の反応管41、この反応管41を 晒むように設けられた抵抗液熱体などからなる加熱手段 であるヒータ42などからなり、反応管41の底部には ガス供給管5及び排気管6が接続されていて、ガスが反 広管410分管41aと内管41bの円に検討され、 内管41bの天井部のガス穴40を介して内管41bの 中にガスが流れるようになっている。43は均熱用容器 である。

[0010] 前記才の供給管5は、反応管410周方向 20 に複数本限けられており、その一つには図2に示すよう に日式が入水業ガス)及び02ガス(健棄ガス)の燃焼 反応により水蒸気を発生させて供給する燃焼装置51が 接続されている。V1及びV2は夫々水業ガスの供給及 び機業ガスの供給を制御するためのパルプであり、V3 は、燃烧装置51の出口側のガスの供給を制御するため のパルプである。前記燃焼装置51の出口側のガス供給 管5には、パルプV4が1歳を1、下配性ガス側は経 業ガスを供給する不活性ガス供給管52と、パルプV5 が介装され、一般に空業(NO)ガスを供給する一般化 40 28業ガスを供給官53が接続されている。

【0011】この例では、バルブV1、V2、燃焼装置 51、パルブV3を含む水流気供給用のガス配管系、及 びパルブV3とを含む水流気供給用のガス配管系 ガス配管系は、第1のガス熔約手段をなすものであり、 パルブV5、ガス供給管53を含む一酸化塗素ガス供給 用のガス配管系及び前配塗素ガス供給用のガス配管系は 第2のガス供給手段をなすものである。つまりこの例で は前配塗素ガス供給用のガス配管系は前足が素が、 ス保給手段を表すして必ることになる。 【0012】更に前記排気管6は工場排泵系61と真空 排気系(真空ポンプなどを含む)62とに切換弁40 、V7を介して夫々切換え接続できるように構成されてい る。この例では、前記排気管6は、真空排気系(真空ポ ンプなど会合む)62及び切換弁V6、V7は、真空排 気手段を構成している。

【0013】ウエハボート2は、図1においては例えば 天板21及び低板22の間に複数の支柱23を設け、こ の支柱23に上下方向に形成された溝にウエハWの周縁 を挿入して保持する構成のものが用いられているが、支

を耐えたして採引きる時間に登り、名り之が体の上にウエハ を載せる構成のものを用いてもよい。ウエハボート2 は、縦型熱処理の下の端の閉口部31を閉閉する磁体 32の上に採温筒33を介して軟置されている。磁体3 2はボートエレベータ3に設けられており、ボートエレ ベータ3が昇降することにより、熱処理炉1に対してウ エハボート2の横入出が行われる。

【0014】そして本年明の概型熱処理基面は、図2に 示すように前記ヒータ42、前記第1及び第2のガス供 始手段、前記真空神気手段及びボートエレベータ3を制 御する制御郎100を備えている。より具体的には、制 柳部100は、ヒータ42の窓によな地質力能能に、バ ルブV1~7、燃焼装置51、真空神気系62、ボート エレベータ3の図示しない昇降用モータなどを削削し、 後述の件用限明に記載する工程が行われるようにする。 【0015】次に上途の雑型熱処理機を用いて行われる、本程明に係る絶縁順の形成方法の決慮の形態につる る、本程明に係る絶縁順の形成方法の実施の形態について図32を開しながら述べる。図3は反応管41内の処理雰囲気の温度と処理オスの供給/件止の状態と時間 に対して対ながけて示す期間である。先生多数数例表

ば60枚の検処理体であるウエハWをウェハボート2に 螺状に保持させ、ヒータ42により予め例えば300℃ に加熱された反応管41内にボートエレベータ3により 搬入し、炉口である所口部31を蓋体32により気密に 閉じる(図2の状態)。 【0016】続いて所述の圧力、雰囲気下で時刻t1か

ち反応等41内を例えば100℃/分分昇温速度で所定の処理温度例えば350℃まで昇温する。ウエハWを搬入する工程及び反応管41内を昇温する工程においては、不活性ガス例えば窒素ガスをガス供給管52を介し

て2051M供給すると共に、架業ガスによりウエハW 表面が築化すると酸化されにくくなるのでこれを防止するために燃烧器51を停止させた状態で酸実ガスを0. 151M程度供給する。時刻12にて反応管41内が処理温度である850℃になると、酸業ガスの供給を止めると共に構改系を切換サル6、77により工場排炭系61側に切換え、反応管41内を大気圧(760Tor)に対して例えば-5mmH20~10mmH20程度の密盤部下域終に側側に、2の対策でリカバ)-(ウエ

ハWの温度を安定させる)を行ってから時刻 t 3にて第

1 の処理工程である酸化処理を行う。この酸化処理は、 酸素ガス及び水素ガスを燃焼装置51に供給して燃焼さ せ、発生する水蒸気 (H2O) を含む酸化性ガス、この 例では前記水蒸気及び微量の未反応の過剰酸素ガスを窒 素ガスで希釈しながら反応管41内に供給し、ウエハW のシリコン層の表面部を酸化して例えば3 n m程度のシ リコン酸化膜を形成する。このときのガスの流量につい ては、酸素ガス及び水素ガスが各々0.6 S L M、窒素 ガスが20SLMに設定される。また水蒸気と窒素ガス との体積比は、夫々例えば1~5体積%及び95~99 体積%とされる。

【0017】酸化処理が終了した時刻 t 4 にて排気系を 切換弁V6、V7により真空排気系62に切換え、反応 管41内を真空引きして水蒸気を排気し、時刻t5にて 第2の処理工程であるアニール処理 (熱処理) を行う。 なお窒素ガスの供給はアニール処理を開始する少し前の 時点で停止する。アニール処理はガス供給管53から一 酸化窒素(NO)ガスを例えば1SLMの流量で供給し ながら反応管41内の圧力を例えば76Torrに制御 して10分間行う。このアニール処理において、一酸化 20 窒素ガスを窒素ガスにより希釈してもよく、その場合一 酸化窒素ガスの体積比を例えば10~100体積%に設 定する。また反応管 4 1 内の圧力は例えば 0. 7~68 O Torrの範囲から選択されるが2~300 Torr の範囲から選択することが好ましい。更にアニールの処 理は1~30分間であることが好ましい。時刻 t 6にて 一酸化窒素ガスの供給を止めた後、反応管 4 1 内を真 空引きして一酸化窒素ガスを排気し、しばらくした後窒 素ガスを供給しながら真空排気し、時刻 t 7 から反応管 41内を降温させる。そして降温途中で反応管41内を 30 大気圧に戻し、300℃程度になった時刻 t 8にてウエ ハボート2を反応管41内から搬出する。

【0018】以上において、アニール処理の前後ではサ イクルパージを行うことが好ましい。サイクルパージは 反応管 4 1 内を真空引きしながら不活性ガス例えば窒素 ガスの供給と停止とを交互に繰り返すことにより行われ る。このようにすれば反応管41内を迅速に減圧して不 活性ガスで十分に置換することができる。従ってウェッ ト酸化後は反応管 41 内の水分を十分に取り除いてから 一酸化窒素ガスを供給するため、腐食性の強い硝酸NH 40 3の発生を抑制することができる。

【0019】上述の実施の形態によれば、水蒸気を用い たウェット酸化によりシリコン酸化膜を得ているため、 下地のシリコン層とこれに積層されるシリコン酸化膜と の例えば10オングストローム程度の厚さの界面におけ る応力が小さい。これはシリコンや酸素のダングリング ボンドが水素と結合してSi-HやSiO-Hとなって 終端するからであると考えられる。そしてこのシリコン 酸化膜を加熱雰囲気かつ 一酸化窒素雰囲気下に置いて

が分解して得られた窒素がシリコン酸化膜の中に入り込 み、ダングリングボンドと結合して終端させ、この結果 シリコン酸化膵とシリコン層との界面のダングリングボ ンドが少なくなって界面準位密度が小さくなり、ウェッ ト酸化により水素で界面のダングリングボンドを少なく していることと相俟って、絶縁破壊を起こしにくく、ま たリーク特性が向上した絶縁膜、即ちシリコン酸化物を 主体としてその一部がシリコン酸窒化物からなる絶縁膜 が得られると推察される。なおこのアニール処理は、一 酸化容素ガスを容素ガスで希釈した雰囲気下で行っても よい。

【0020】更にウエハWに対して酸化処理を行った 後. 反広管41からウエハWを取り出すことなく例えば 同じ温度でアニール処理を行っているので、熱層歴の累 積が少なく、また大気の酸素が取り込まれないので、膜 質が良好である。そしてまた酸化処理において、窒素ガ スで水蒸気を希釈しているので酸化速度を遅くすること ができ、従ってウエハボート2上のウエハW間(面間) の際厚均一件及び一枚のウエハWについての(面内)膜 厚均一性を確保しながら薄い膜厚の絶縁膜が得られる。 【0021】酸化処理における処理温度(処理雰囲気に 置かれたウエハW表面の温度)は700℃以上、950 で以下であることが好ましい。700℃未満であると前 記界面におけるダングリングボンドの数が多く、電気的 特性が悪い。また950℃を越えると、希釈ガスである 窒素が反応してシリコン酸化膜の表面が荒れてしまう。 【0022】更にまた 一酸化窒素によりアニールを行 う場合の処理温度は、800℃以上、950℃以下であ ることが好ましい。800℃未満であると後述のように 界面準位密度が大きくなり良好な電気的特性が得られな い。950℃を越えると窒素が絶縁膜中に多く取り込ま れ過ぎ、たとえばP-MOSのゲート酸化膜として用い るとチャネル電流が流れにくくなるし、また熱履歴が累 積するという点でも不利である。

[0023] 【宇施例】(宇施例1)酸化処理を上述の実施の形態の ように水素ガス、酸素ガス及び窒素ガスの流量を夫々 O. 6 S L M、O. 6 S L M 及び 2 O S L M に設定して 850℃及び760-0.75=759.25Torr の雰囲気で3分間行って膜厚が2nmのシリコン酸化膜 を得 続いて 一酸化窒素を1 S I Mの流量で供給しな がら76 Torrの雰囲気で10分間アニール処理を行 った。このアニール処理の温度を850℃、800℃、 700℃及び550℃の4通りに設定し、夫々の処理で 得られた絶縁膜について、界面準位測定装置(商品名: Ouantox (KLA Tencor社製)) を用い てシリコン層と絶縁膜との界面における界面準位密度を ウエハ面内で5ポイント測定した。またアニール処理を 行わない絶縁膜についても同様の測定を行った。結果は アニール処理(窒化処理)しているので、一酸化窒素 50 図4に示す通りである。横軸に記載した例えばNO85

0は850℃でNOアニールを行ったデータである。と の図から利るようにアニール温度が700℃以下の絶縁 臓の界面帯(密度は、アニールを行わない絶縁膜よりも 大きいので効果はなく、むしろ劣化してしまっている が、アニール温度が800℃、850℃の絶縁膜は昇面 準位密度が低いことが分る。即ちアニール神の重要なプ ロセスパラメータが温度であり、良好な振覚が得られる アニール温度があることを確認した。

(実施例2) 権化処理を上述の実施の形態のように水素 ガス、酸素ガス及び窒素ガスを失々0.6 SLM、0. 6 SLM及び窒素ガスを失々0.6 SLM、0. 6 SLM及び2 の SLMのが難に設定して、8 5 0 ℃及 近7 6 0 ー 0.7 5 = 7 5 9.2 5 T o r r で 6.5 分 同行って、シリコンウエハ上に限厚が2.6 n m のシリ コン酸化膜を形成した。次に一般化窒素を I SLMの施 量で供給しなが5 8 5 0 ℃で1 0 分間のアニール処理を シリコンウエルシリコン酸化限に対して行った。こ のアニール処理の圧力は0.5 T o r r r 1.2 T o r r r 8 T o r r r 1.2 T o r r r 7 6 T o r r の 5 週りに設定した。

【0024】 夫々の処理で得られたシリコン酸化物を主 26 体とする絶縁駅に対して、酸化処理後の限厚と、アニー ル処理後の限厚との差、即ち、シリコン酸窒化物の形成 により増加した限厚を測定した。また、各絶線膜に対し て、絶縁瞬中における容素連種を測定した。

【0025】図5は実施例2によって得られた結果、即 ちアニール等の圧力と拾級額の増加膜厚(Δ1)及び窒 素濃度との関係を示す特性図である。なお、窒素濃度の 原子%(atm%)とは、単位体積中に含まれる総原子 数の内、窒素原子数の割合を意味する。

[0026] 図5の如く、地加順項及び窒素濃度は共 に、圧力の対数値に比例して増加した。また、絶縁限中 の容素濃度を再選性よく制御する上で、アニール時の圧 力を変えることで制御性が容易となることが分かった。 即ち、処理圧力はアニール時の重要なプロセスパラメー タであり、アニール時間を変更することなく、圧力範囲 次第つ度好な機関が得られることが解認された。

【0027】(実施例3)実施例1で一般化室素のアニールの温度を800℃及び850℃に失々設定した絶縁機と、酸化処理を酸素ガスのみを1051Mの流量で供給して行った他は実施の形態1と同様にして (ただし 40元ールの温度は850℃とした)得た絶縁機とについて、90%Qbdを調べた。ここでいう90%Qbdとは、各絶縁機を有する100個のチップについて、定電流派により整線圏の厚さ方向に電流を流し、90個以上のチップが絶縁破壊を起こしたときまでに絶縁機を通過した単位面積場りの電荷量の値である。結果を図6に示す。図660人気だびは実施例1でアニール湿度が狭々80℃及びのよったのに対応する。根と駆射を発表の30分で行ったものに対応する。根と駆射が3、80円の以どの強硬では限の線下が始縁破壊時性は要く

なるが、この結果から分かるように試料の絶縁膜は実質 差がなく、従って水蒸気を用いたいわゆるウェット酸化 を行ったものの方が、酸素ガスのみを用いたいわゆるド ライ酸化を行ったものよりも絶縁破壊特性が優れている ことが分かる。

【0028】(実施例4)実施例1においてアニール温度を850℃に設定し、酸化処理の時間を変えて膜厚が 2.0nm、2.5nm、3.0nmの絶縁限を得、失 々の絶縁限に対してSIMS (二次イオン質量分析法)

により原中の窒素及び無差の濃度について調べたところ、図7に示す結果が得られた。図7の横軸は枠縁頭の表面からの深さ、縦軸は楽未濃度(原子%)及び能素の二次イオン強度(cts/sec)である。なお原子%とは、単位体積中に含まれる総原子数の内、窒素の発度が高い高が近いところにピークがあるが、窒素濃度のピークは枠繰渡とシリコン層との界面にあり、しかも原販が得い程、高くなっている。後つて本発明方法は停い枠縁頭に対して有効な手法であることが分かる。

【0029】(実施例5)実施例1においてアニール温度を850℃に設定し、限厚が3.2 nmの絶極機を得た。この絶難機により51MSにより膜中の窒素の遺度について調べたところ図8の鎖線 aに示す結果が得られた。またアニール炉連に用いたガスを一般化壁、パンカスを用いた他は同様にして関厚が3.1 nmの絶縁機を得、この絶縁機についても同様に脱中の窒素痩を調べたところ図8の実験りたデす結果が得された。この結果でいてする関係であれた。で結果が50円ができまた。10円では、10円では

多く入り込むが、一般仁二窒素を用いてアニールした場合 合には、界面に入り込む望素量が少なく、従って一酸化 窒素ガスを用いることが始縁膜の頑愛的特性を向上させ る上で有利であることが分かる。この理由は、一酸化二 窒素社分解性が強いので一部が0ラジカルに分れれ、酸 化と窒化が同時に進行するので、一酸化窒素を用いる場合に比べて窒素の取り込み量が少なくなると考えられ る。

## [0030]

### 【図面の簡単な説明】

【図1】本発明の絶縁膜の形成方法を実施する縦型熱処 理装置の要部機能を示す機能図である。

【図2】上記縦型熱処理装置を示す断面図である。 【図3】反応管内の温度とガスの供給または停止の状態 とを対応付けて示す説明図である。

50 【図4】一酸化窒素のアニール温度と絶縁膜の界面準位

10

密度との関係を示す特性図である。

【図5】反応管内の圧力と絶縁膜の増加膜厚及び窒素濃 度との関係を示す特性図である。

【図6】ウェット酸化を行った絶縁膜とドライ酸化を行 った絶縁膜とについて、絶縁破壊特性を比較した結果を 示す特性図である。

【図7】本発明方法により得た絶縁膜のSIMSによる プロファイルを示す特性図である。

【図8】本発明方法により得た絶縁膜と比較方法により 得た絶縁膜のSIMSによるプロファイルを示す特性図 to である。

【符号の説明】

1 級型熱処理炉

ウエハボート 半導体ウエハ

反応管の開口部 3 1

32 蒸体 4 1 反応管

41a 外管

41b 内管

5 ガス供給管 5 1 燃烧装置

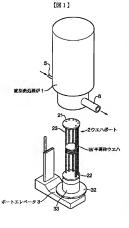
52 不活性ガス供給管

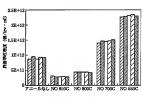
6 排気管

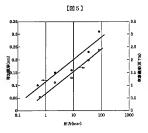
6 1 工場排気系

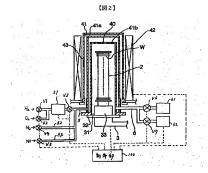
62 真空排気系

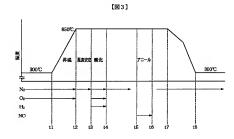
[図4]

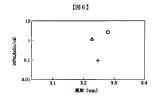


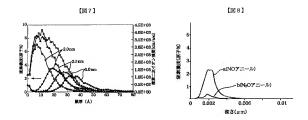


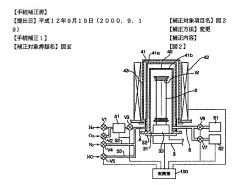












### フロントページの続き

(72)発明者 今井 正幸

山梨県韮崎市穂坂町三ツ沢650番地 東京 エレクトロン東北株式会社内 (72)発明者 末村 麻美

山梨県韮崎市穂坂町三ツ沢650番地 東京 エレクトロン東北株式会社内

(72)発明者 菱屋 晋吾 山梨県韮崎市穂坂町三ツ沢650番地 東京 エレクトロン東北株式会社内